DEUTSCHES REICH



AUSGEGEBEN AM
12. AUGUST 1942

PATENTSCHRIFT

№ 723828 KLASSE **47**h GRUPPE 18

W 93371 XII/47h

Dr.=Ing. Otto Waltz in Ludwigshafen, Rhein Turbomechanisches Getriebe

Patentiert im Deutschen Reich vom 3. Januar 1934 an Patenterteilung bekanntgemacht am 2. Juli 1942

Es sind Vereinigungen von Flüssigkeitsgetrieben und Planetengetrieben verschiedener Art bekannt. Bei den einen von diesen bekannten Einrichtungen sind das Flüssigkeits-5 und das Planetengetriebe hintereinandergeschaltet, so daß die zu übertragende Leistung zuerst durch das eine und dann durch das andere geleitet wird, bei den anderen (nebeneinandergeschaltet) wird nur ein Teil der 10 Leistung durch das Flüssigkeitsgetriebe, der andere durch die Zahnräder übertragen. Das Flüssigkeitsgetriebe kann dabei ein Verdrängergetriebe oder ein Strömungsgetriebe sein. Bei letzterem sind neben Vereinigungen 15 von Planetengetrieben und Strömungskupplungen auch solche von Planetengetrieben und Strömungsgetrieben mit Momentenwandlung bekannt. Eine bekannte aus Planetenrädergetriebe und Strömungsgetriebe mit Mo-20 mentenwandlung bestehende Vereinigung zeigt z. B. folgenden Aufbau: Der Antriebsmotor treibt den Planetenräderträger des Kegelräderumlaufgetriebes an; das eine Sonnenrad ist mit dem Pumpenrad, das andere mit dem 25 Turbinenrad des Strömungsgetriebes und der getriebenen Welle verbunden.

Durch alle bekannten Anordnungen wird bezweckt, einen Teil der Leistung durch das Planetengetriebe zu übertragen, um somit 30 durch Verkleinerung des Strömungsgetriebes eine Verbesserung des Wirkungsgrades zu erreichen. Bei den bekannten Vereinigungen von Planetengetrieben und Flüssigkeitsgetrieben mit Drehmomentwandlung ist aber bisher 35 nicht beachtet worden, daß die Antriebsdrehzahl des Gesamtgetriebes nicht mehr mit der Primärdrehzahl des Flüssigkeitsgetriebes gleichbedeutend ist, sondern durch das Planetengetriebe verändert wird. Entspnechend 40 wird wegen der Abhängigkeit des Primärmomentes von der Primärdrehzahl auch die Primärmomentencharakteristik verändert.

Für den Antrieb durch Verbrennungsmotoren, insbesondere für den Antrieb von 45 Fahrzeugen, ist konstantes Antriebsmoment des Getriebes erwünscht. Soll nämlich die gegebene Nennleistung des Motors bei jeder Übersetzung voll ausgenutzt werden, so muß der Motor in allen Betriebspunkten des 50 Flüssigkeitsgetriebes mit seiner Nenndrehzahl laufen können, d. h. das Primärmoment des Flüssigkeitsgetriebes muß unabhängig von der Sekundärdrehzahl konstant gleich dem normalen Drehmoment des Motors sein.

Die Erfindung erstreckt sich nun auf die bekannte Vereinigung von Planetengetriebe und Strömungsgetriebe mit Drehmomentwandlung, bei welcher der Antriebsmotor auf eine Welle des Planetengetriebes treibt, dessen 60 beide anderen Wellen mit Pumpe bzw. Turbine des Turbowandlers verbunden sind. Die Erfindung besteht darin, daß die Übersetzung im Planetengetriebe und die Anschlüsse an

das Planetengetriebe so auf die Momentencharakteristik des Flüssigkeitsgetriebes abgcstimmt werden, daß bei Änderungen der Abtriebsdrehzahl des ganzen Getriebes sowohl 5 die Drehzahl als auch das Moment der Antriebswelle des vorgeschalteten Planetengetriebes und damit des Antriebsmotors im wesentlichen ungefähr konstant bleiben. Das kann, um ein rechnerisch einfaches Beispiel 10 zu nennen, etwa in der Weise erfolgen, daß bei einem Flüssigkeitsgetriebe, in welchem sich bei konstanter Primärdrehzahl und bei einer Änderung des Verhältnisses Sekundärdrehzahl zu Primärdrehzahl von o bis 1, das 15 Primärmoment etwa von 4 auf 1 ändert, wie an sich bekannt, die Motorwelle mit einem Sonnenrad, die Turbinenwelle mit dem anderen Sonnenrad und die Pumpenwelle mit dem Planetenträger eines einfachen Kegel-20 räderplanetengetriebes verbunden sind, in welchem die Drehzahl des Planetenträgers gleich dem arithmetischen Mittel aus den Drehzahlen der beiden Sonnenräder ist.

Die Beschreibung des Erfindungsgedankens 5 möge an Hand der Abb. 1 erfolgen; der Verlauf der Primärmomentcharakteristik des Flüssigkeitsgetriebes, die dem Beispiel zugrunde gelegt werden soll, möge der Kurve a in Abb. 3 entsprechen, die also für konstante Primärdrehzahl des Strömungsgetriebes

gilt.

Vom Motor wird das Rad 1 eines Planetengetriebes mit der Drehzahl n₁ angetrieben. Das Rad 2 sitzt auf der Abtriebswelle, deren 35 Drehzahl mit n_s bezeichnet wird. Der Steg, der die Planetenräder 3 trägt, ist mit der Primärschaufelung P des Flüssigkeitsgetriebes verbunden; seine Drehzahl ist = n_p. Das Turbinenrad T sitzt fest auf der Sekundärwelle; der Leitapparat stützt sich nach außen gegen feststehende Teile ab.

Die Wirkungsweise ist die folgende: Der

Motor laufe mit konstanter Drehzahl n_1 . Bei feststehender Sekundärseite des Strömungs45 getriebes ($n_s = 0$ vor dem Anfahren) ist $n_p = 1/2 n_1$, da die Winkelgeschwindigkeit des Steges bei dem gewählten Beispiel gleich der halben Winkelgeschwindigkeit des Rades 1 ist. Beginnt nun die Sekundärwelle sich unter der Wirkung des am Sekundärvad erzeugten Drehmomentes zu drehen, so nimmt die Drehzahl des Steges n_p ebenfalls zu, obwohl die Motordrehzahl n_1 konstant bleibt. Bei immer weiter wachsendem n_s wird schließlich der Zustand erreicht, wo $n_p = n_s = n_1$ wird.

Das Flüssigkeitsgetriebe wird also nicht mehr mit konstanter Primärdrehzahl angetrieben, sondern mit veränderlicher, und zwar derart, daß mit wachsendem n_s , wobei die Primärmomentencharakteristik des Getriebes einen starken Abfall zeigt (Abb. 3, Kurve a),

die Antriebsdrehzahl vergrößert wird. Dabei läuft, wie gesagt, der Motor stets mit konstanter Drehzahl n1. Fällt bei der als Beisikel gewählten Primärmomentencharakteristik 65 für konstante Antriebsdrehzahl nach Abb. 3, Kurve a, das Primärmoment M, zwischen $n_s = 0$ und $n_s = n_1$ auf $\frac{1}{12}$ seines Wertes im Punkt $n_s = 0$ ab, so steht diesem Abfall des Momentes bei der Anordnung gemäß vor- 70 liegender Erfindung jetzt ein Anstieg der Primärdrehzahl n_p auf das Doppelte ihres Wertes für $n_s = 0$ gegenüber, und die Primärmomentaufnahme des Strömungsgetriebes, mit dem Quadrat der Primärdrehzahl aus der 75 Primärmomentencharakteristik umgerechnet, bleibt in Wirklichkeit konstant.

Dies gilt zunächst für die beiden Betriebspunkte $n_s = 0$ und $n_s = n_p$. Wenn aber, wie in Abb. 3. Kurve a, die Primärmomentenscharakteristik mit wachsender Sekundärdrehzahl stetig abfällt, so wird es sich, da die Primärdrehzahl stetig ansteigt, durch geeignetes Abstimmen dieser beiden Veränderlichen gegeneinander erreichen lassen, daß 85 das reduzierte Primärmoment für jede beliebige Sekundärdrehzahl ungefähr konstant

bleibt.

Es bleibt nun noch zu beweisen, daß dann auch das vom Motor aufzubringende 90 Moment M_1 konstant bleibt. Betrachtet man das Rad 3 (Abb. 1), so wirkt an seinem Umfang auf der linken Seite die Umfangskraft, die dem Motormoment M_1 entspricht; auf der rechten Seite stützt es sich mit derselben 95 Kraft an dem Umfang des Rades 2 ab. Die in der Mittellinie des Rades 3 auftretende Kraft, die dem Moment M_p entspricht, hält den beiden Umfangskräften das Gleichgewicht, ist also doppelt so groß als eine von 100 ihnen. Da die Radien für die Drehmomente gleich sind, so ist auch $M_p = 2 M_1$. Bleibt nun Mp im ganzen Bereich der Sekundärdrehzahlen zwischen $n_s = 0$ und $n_s = n_p$ konstant, so gilt dies auch für das Motor 105 moment M_1 .

Würde nun in Abweichung des vorstehend besprochenen Beispieles ein Flüssigkeitsgetriebe vorliegen, bei dem die Primärmomentencharakteristik zwischen $n_s = 0$ und $n_s = n_1$ 110 auf die Hälfte des für $n_s = 0$ geltenden Wertes abfällt, so müßte sich zur Erzielung einer konstanten Primärmomentenaufnahme die Primär- $\operatorname{drehzahl} n_p$ auf das 2 fache = 1.4 fache ihres für $u_s = 0$ geltenden Wertes erhöhen. Es ist 115 ersichtlich, daß diese Forderung durch entsprechende Wahl der Übersetzungsverhältnisse des Planetengetriebes leicht erfüllt werden kann. In derselben Weise lassen sich für jede entsprechend stetig abfallende Primär- 120 momentencharakteristik Übersetzungsverhältnisse des Planetengetriebes finden, mit denen

723 828 3

. eine konstante Primärmomentenaufnahme des Flüssigkeitsgetriebes erneicht werden kann.

Aus konstruktiven oder irgendwelchen sonstigen Gründen kann es manchmal zweckmäßig 5 sein, die drei Elemente des Planetengetriebes (Räder 1, 2 und 3 in Abb. 1) nicht in der in Abb. 1 dargestellten Weise dem Motor, dem Primärteil und Sekundärteil des Strömungsgetriebes zuzuordnen, sondern statt dessen 2. B. den Steg des Planetengetriebes durch den Motor anzutreiben und dabei das Rad 1 des Planetengetriebes mit dem Primärteil und Rad 2 mit dem Sekundärteil zu verbinden. In ähnlicher Weise lassen sich verschiedene 15 derartige Kombinationen denken.

Würde man bei dem Beispiel der Abb. 1, dem eine Primärmomentencharakteristik nach Abb.3, Kurve a, zugrunde gelegt ist, den Steg des Planetengetriebes vom Motor an-20 treiben lassen und dafür den Primärteil des Strömungsgetriebes mit dem Rad 1 und den Sekundärteil mit Rad 2 verbinden, ohne im übrigen irgendetwas zu ändern, so würde die Primärmomentaufnahme selbstverständlich 25 nicht mehr konstant sein. In diesem Falle müßten dann die Übersetzungsverhältnisse des Planetengetriebes entsprechend abgeändert werden, um wieder konstante Primärmomentaufnahme und damit volle Ausnutzung des Motors zu verwirklichen. Bei geeigneter Wahl der Übersetzung des Planetengetriebes ist man jedenfalls in der Zuordnung seiner drei Elemente zu den übrigen Gliedern des antreiben-

den Aggregats völlig frei. Im vorstehenden ist gezeigt worden, wie sich für Flüssigkeitsgetriebe mit über der Sekundärdrehzahl abfallender Primärmomentencharakteristik durch die Kombination gemäß vorliegender Erfindung eine konstante 40 Primärmomentaufnahme des Flüssigkeitsgetriebes für den ganzen Beneich der Sekundärdrehzahlen zwischen $n_s = 0$ und $n_s = n_p$ erzielen läßt. In entsprechender Weise kann diese Aufgabe auch für Flüssigkeitsgetriebe ansteigender Primärmomentencharakteristik durch die gleiche Kombination gelöst werden. Steigt die Primärmomentencharakteristik über der Sekundärdrehzahl in der Weise an, wie es Abb. 3, Kurve b, zeigt, so 50 muß man dafür sorgen, daß die Primärdrehzahl n_{ρ} in entsprechender Weise zwischen $n_s = o$ und $n_s = n_p$ abfällt. Man kommt dabei dann zu Anordnungen, wie sie Abb. 2 zeigt, oder aber man muß, wie schon aus-55 einandergesetzt wurde, in einer Anordnung nach Abb. 1 gegenüber dem dort Gezeichneten die Übersetzung des Planetengetriebes ändern. Diese Übersetzung kann man sich grundsätzlich sowohl ins Schnelle wie ins Langsame mit oder ohne Drehrichtungsumkehr vorstellen. Die Zahl der Möglichkeiten, die verschiedensten Übersetzungsverhältnisse mit passenden Primärmomentencharakteristiken von Flüssigkeitsgetrieben wirksam zu kombinieren, ist sehr groß.

Das Getriebeaggregat gemäß vorliegender Erfindung kann insbesondere für den Fahrzeugantrieb in bekannter Weise mit mechanischer Durchkupplung eingerichtet werden, indem beispielsweise bei Anordnungen entsprechend Abb. 2 zwischen Steg und Motorwelle oder zwischen Steg und Abtriebswelle oder auch zwischen Motor- und Abtriebswelle eine ausrückbare Kupplung eingebaut wird. In diesem Falle ist der Leitapparat des 75 Strömungsgetriebes über ein Freilaufgesperre gegen feststehende Teile abzustützen, damit er sich bei starrer Durchkupplung frei mitdrehen kann.

Für Getriebeaggregate gemäß vorliegender 80 Erfindung, insbesondere wenn sie häufig harten Stößen ausgesetzt sind, wie sie z. B. beim Betrieb von Fahrzeugen fast nie zu vermeiden sind, kann es zweckmäßig sein, die Elemente des Planetengetriebes nicht unmittelbar mit 85 dem Motor bzw. der Abtriebswelle zu verbinden, sondern mittelbar unter Zwischenschaltung von mehr oder weniger elastischen, schwingungsdämpfenden Kupplungsgliedern bekannter Art.

PATENTANSPRÜCHE:

- 1. Aus einem Turbodrehmomentwandler und einem Planetengetriebe zusammengesetztes Verbundgetriebe, bei welchem der 95 Antriebsmotor auf eine Welle des Planetengetriebes treibt, dessen beide anderen Wellen mit Pumpe bzw. Turbine des Turbowandlers verbunden sind, dadurch gekennzeichnet, daß die Übersetzung im 100 Planetengetriebe und die Anschlüsse an das Planetengetriebe so auf die Momentencharakteristik des Turbowandlers abgestimmt sind, daß bei Änderung der Abtriebsdrehzahl des ganzen Verbundgetriebes 105 sowohl die Drehzahl als auch das Moment der Antriebswelle des Planetengetriebes und damit des Antriebsmotors im wesentlichen konstant bleiben.
- 2. Verbundgetriebe nach Anspruch I, 110 dadurch gekennzeichnet, daß zwischen zwei von den drei Elementen des Planetengetriebes eine ausrückbare, mechanische Kupplung angeordnet ist.

Hierzu i Blatt Zeichnungen

BERLIN. GEDRUCKT IN DER REICHSDRUCKEREI

